数値流体解析を用いた迎角を有する 1:4 角柱の空力特性の把握

〇中央大学 学生員 栗林伶二 中央大学 正会員 平野廣和 中央大学 正会員 佐藤尚次

1.はじめに

近年,橋梁断面の開発において耐風安定性が期待される辺長断面比 B/D=4.0 (B:桁幅, D:桁高)の箱型断面を組み合わせた構造が提案されている.この箱桁断面は,迎角 $\alpha=0$ °時に前縁で剥離した流れ場が B/D=2.8付近に再付着することが知られている.さらに,この断面が迎角を有した場合,ある一定の迎角の領域から完全剥離型へ移行することが知られている.剥離した流れが完全剥離するか,物体側面に再付着するかによって,流れの状態,圧力分布,挙動が大きく変化する.よって,迎角を変更した際の流れの状態を把握することは橋梁断面開発において重要な点である.また、ストローハル数(以下 S_i)の変化は流れの再付着点変化に伴う流れの状態を表すため,迎角変化時の S_t を示すことで流れの状態を再現することも重要となる.

そこで本研究は、断面辺長比 B/D=4.0 の一箱桁断面 において数値流体解析(CFD: Computational Fluid Dynamics)による2次元の静的解析を行い、続いて3次 元解析による静的解析を行う.それにより、2次元解 析と3次元解析の結果を比較し、辺長断面比 B/D=4.0 の断面が迎角を有した場合のそれぞれの流れの状態を 確認し、再付着型から完全剥離型への変化の空力特性 を把握することを目的とする.

2. 解析手法

断面辺長比 B/D=4.0 の一箱桁断面において 3 次元解 析を行う.本数値流体解析には丸岡ら¹⁾が提案してい る IBTD/FS 有限要素法を適用している.乱流モデルは 2 次元解析には RANS(Reynolds Averaged Navier Stokes equation)の SA(Spalart-Allmaras)モデルを採用する.ま た,3 次元解析には LES(Large-Eddy-Simulation)の Smagorinsky モデルを採用する.

(1)支配方程式と連続式

流れ場の支配方程式は、LES によりフィルターをかけられた非圧縮性 Navier-Stokes 運動方程式を用いる. フィルターをかけた非圧縮性流れの運動方程式(1)と 連続式(2)は、それぞれ次式のように表される.

$$\frac{\partial \overline{u}_{i}}{\partial t} + \overline{u}_{j} \frac{\partial \overline{u}_{i}}{\partial x_{j}} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial \overline{p}}{\partial x_{i}} + \frac{\partial}{\partial x_{i}} \left(-\tau_{ij} + 2\nu \overline{D}_{ij} \right)$$
(1)
$$\frac{\partial \overline{u}_{i}}{\partial x_{i}} = 0 \qquad in \quad \Omega \qquad (2)$$

(2)解析条件

本研究で用いた辺長断面比 B/D=4.0 の断面形状を図 -1 に示す.また,図-2 に座標系と解析領域を,表-1 に 2 次元,3 次元解析の解析諸元を示す.境界条件は, Γ_1 で代表流速である一様流速 1.0, Γ_2 では移流境界条 件とする. Γ_3 で slip 条件,物体表面の Γ_4 で no-slip 条

.

表-1 解析諸元					
	2次元解析	3次元解析			
時間増分 ⊿t	0.05D/U	0.05D/U			
対象断面B/D	4.0	4.0			
接点数	14282	17816×33			
要素数	14048	17552 × 32			
乱流モデル	RANSのSA	LESØSGS			
Reynoldes数	5000	15000			
軸方向長さ		3.2D			
軸方向分割		32			
軸方向幅		0.1D			
モデル定数 Cs		0.1			
迎角	$\alpha = -10 \sim 10^{\circ}$	$\alpha = -8 \sim 8^{\circ}$			



3. 解析結果

(1)静的空気力係数
図-3 に平均抗力
係数 C_d,平均揚力
係数 C_l,平均空力
モーメント係数 C_m
の 2 次元解析,3 次
元解析の迎角変化



時の静的解析結果及び実験結果を示す.なお、参考と した実験値²⁾のレイノルズ数 R_eは85,000である.ここ で、図-3(a)の C_dにおいては各迎角で3次元解析の結 果は実験値とほぼ等しい値を示している.また、図 -3(b)、(c)の C₁ と C_mで負勾配を示している点に関し ては、ギャロッピング振動の発現の可能性が考えられ る.この発現の可能性は実験でも確認されている.

一方で,迎角 α=4°~6°の流れの状態が変化する高迎 角領域において,解析結果に実験値との若干の乖離が 見られる.この点に関しては、2次元解析では橋軸方 向(スパン方向)のエネルギー散逸を考慮していないの で,剥離渦が強めに評価される.このため,流れを正 確に再現できなくなり,再付着点のずれが生じ,その 結果,空気力が過大に評価されたと考えられる. (2)流線図での検証

図-4 に迎角変化時の時間平均流線図を示す.ここで は流れの状態が再付着型から完全剥離型へと変化する 点に着目する.2 次元解析と3 次元解析ではそれぞれ の流線図で,各迎角での断面下面の再付着点位置が3 次元解析の方が断面後方で再付着をしており,その位 置が異なっている.この断面下面での再付着点の不一 致が解析結果に違いをもたらしたと考えられる.また, 図-3 で見られる高迎角領域での空気力係数の実験値と 3 次元解析結果の乖離に関しては,図-4 で見られる断 面後面の剥離,再付着が若干であるが断面と付着して

キーワー	・ド:	数値	流体解析	静的空第	気力係数		
連絡先:	〒112-	8551	東京都文京	家区春日	1-13-27	tel. 03-3817-1816	

fax. 03-3817-1803





いないことが原因と考えられる.流れが複雑となる高 迎角領域での流れの剥離や再付着は,角柱断面の空気 力に大きな変化をもたらすため,解析結果にも影響を 及ぼす.つまり,この点が実験値と3次元解析結果の 乖離を生じた原因と考えられる.

(3)ストローハル数 St での検証

図-5に2次元解析と3次元解析の迎角変化と S_t の結 果を示す.既存の実験での S_t (迎角 α =3°時)は0.13で あることから,迎角 α =3°まではどちらの解析結果も良 い精度であると考えられる.一方で、迎角 α =3°から α =4°に角度が変わる点では、2次元解析では迎角が変 化しても S_t がほぼ一定の値を示しているのに対し、3



図-5 迎角とストローハル数の関係

次元解析では S_t が大きく変化している.この S_t の変化 は、角柱前縁で剥離した流れが物体表面に再付着して いた状態から完全剥離型に変化したことによると考え られる.具体的には、B/D=4.0の断面では迎角 $\alpha=3^\circ\sim4^\circ$ にかけて再付着点が断面上面から断面後面に変化して いると考えられる.

4. おわりに

本研究では、辺長断面比 B/D=4.0 の一箱桁断面において、迎角変化に伴う空力特性を、CFD を用いて 2 次元解析、3 次元解析を行うことで把握した.これにより、流線図より流れ場の状態変化を可視的に再現し、時間平均による空気力係数を算出することで箱桁断面にかかる静的空気力を把握した.また、迎角変化時の流れでは流線図と S_tに着目することで、B/D=4.0 の一箱桁断面が再付着型から完全剥離型へと変化する流れの変化を確認できた.

今後の課題は、対象断面をフラッター安定性が期待 されている B/D=4.0 の断面を組み合わせた二箱桁断面 に変更し、同様に空力特性を検討していく. 〈参考文献〉

- 1) 丸岡晃,太田真二,平野廣和,川原陸人:同時補間を用 いた陰的有限要素法による非圧縮性流れの解析,構造工学 論文集, Vol.43A,pp.383-394,1997.4.
- 2) 平野廣和,渡邊茂,丸岡晃:矩形断面(断面辺長比 1:4) の迎角変化にともなう空力特性に関する数値流体解析,計 算工学講演会論文集, Vol.6, 2001
- 3) 平野廣和,渡邊茂,丸岡晃,佐野健一:断面辺長比4の 矩形断面の空力特性に関する2次元・3次元数値流体解, 土木学会論文集, Vol.598/I-44,pp.401-411,1998.7